Laid-open No. 174584/1989

⑩日本国特許庁(JP)

①実用新案出頗公開

® 公開実用新案公報(U) 平1-174584

@Int. Cl. 4

識別記号

庁内整理番号

@公開 平成1年(1989)12月12日

2/10 15/00 F 04 C

3 4 1

F -7367-3H G -7367-3H

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全 頁)

◎考案の名称

トロコイドポンプ

顧 昭63-70901 ②実

願 昭63(1988)5月27日 ②出

崎

扽

群馬県桐生市菱町黒川3413番地の6

高 他出 願人

純

群馬県桐生市菱町黒川3413番地の6

### 明細書

1. 考案の名称

トロコイドボンブ

- 2. 実用新案登録請求の範囲
  - 1. 歯数が相異なる外側歯車回転子および内側歯 車回転子と、外側歯車回転子を嵌入して回転自 在に支承するカムリングとを備えているトロコ イドポンプにおいて、前記カムリングに摺動抵 抗の小さい材料を用いて形成されているインサ ータが前記外側歯車回転子と摺接するように配 されて嵌入されていることを特徴とするトロコ イドポンプ。
- 3. 考案の詳細な説明

[産業上の利用分野]

本考案は、トロコイドポンプに関し、特に、カムリングについての改良に係り、例えば、自動車の燃料供給ポンプに利用して有効なものに関する。

〔従来の技術〕

自動車の燃料供給ポンプに使用されるトロコイドポンプとして、特開昭60-156988号公

1

1155

報に記載されているように、歯数の相異なる外側 歯車回転子(アウタジロータ)および内側歯車回 転子(インナジロータ)と、外側歯車回転子を嵌入して回転自在に支承するカムリングと、両されての 子の隣り合う歯間および端板によって形成変化を 両回転子の回転に伴ってその容積を増減変化する 圧力室と、容積が漸増して行くに連通を ている吸入口と、容積が縮えて行り、両回転子の 回転に伴ってとを備えており、両回転子の 回転に伴って、各圧力室に燃料を吸入口から がある。

従来のこの種のポンプにおいては、外側歯車回 転子とカムリングとはポンプ作動中、常に摺動す るため、カムリングの内周面に弗素樹脂をコーティングすることにより、摩擦係数を小さく設定す る工夫がなされている。

〔考案が解決しようとする課題〕

しかし、このようなトロコイドポンプにおいて は、カムリングの内周面にコーティングされる弗 素樹脂膜の膜厚が均一に仕上がりにくいため、摺 動抵抗の低減効果が低いという不具合がある。

本考案の目的は、効果的に摺動抵抗を低減させることができるトロコイドポンプを提供すること にある。

### [課題を解決するための手段]

本考案に係るトロコイドボンプは、歯数が相異なる外側歯車回転子および内側歯車回転子と、外側歯車回転子を嵌入して回転自在に支承するカムリングとを備えているトロコイドボンプにおいて、前記カムリングに摺動抵抗の小さい材料を用いて形成されているインサータが前記外側歯車回転子と摺接するように配されて嵌入されていることを特徴とする。

### (作用)

前記した手段によれば、カムリング内において 内側歯車回転子と共回りする外側歯車回転子はカムリングに嵌入されているインサータの内周を摺 動することになるが、このインサータが摺動抵抗 の小さい材料を用いて形成されているため、外側

歯車回転子はカムリングに対してきわめて円滑に 回転することになる。したがって、ボンプ作用が きわめて効率よく実施されることになる。

#### (実施例)

第1図は本考案の一実施例であるトロコイドポンプに用いられるカムリングとインサータを示す部分分解斜視図、第2図はそのトロコイドポンプを示す部分側面断面図、第3図はその正面断面図、第4図は第2図のIV-IV線に沿う断面図である。

本実施例において、本考案に係るトロコイドボンプは燃料供給ポンプとして構成されており、燃料供給ポンプはハウジング1を備えている。ハウジング1内にはカムリング2と、このカムリング2を挟み込む端板3およびバイアス手段(後配する。)とがポンプケーシングを実質的に構成するように組み込まれている。

本実施例において、カムリング2は第1図に示されているように略円形リング形状に一体成形されており、カムリング2の内周にはインサータ2 Aが嵌入されている。インサータ2Aは小さな摩



擦係数を有する材料としての弗素樹脂を用いて、 カムリング2の内周に嵌入する円形リング形状に 一体成形されており、カムリング2とインサータ 2 A との接合部間には互いに噛合する凹凸部から なる回り止め部2 B が形成されている。

の回転に伴ってこの圧力室9の容積変化を生ぜしめることにより、後述するようなポンプ作用を発揮するように構成されている。また、両回転子5と7とは、デッド部10において外側歯車回転子5の凹部6と内側歯車回転子7の凸部8とが互いに嚙合するように設定されている。

前記端板3と両回転子5、7の一端面との間にはカエアプレート13が挟設されており、端板3およびウエアプレート13には吸入口11および導出口12が、前記デッド部10を境にして両回転子5、7の回転方向前後に配されて、略半円の円弧形状および略眉形状にそれぞれ開設されており、吸入口11は容積が漸増して行く各圧力室9にまた、導出口12は容積が縮小して行くデッド部10付近の各圧力室9にそれぞれ連通するように構成されている。

両回転子 5、 7 の端板 3 と反対側にはハウジング 1 内に開放する吐出室 1 5 が形成されており、この吐出室 1 5 はハウジング 1 に開設された吐出口(図示せず)を通じて外部の被供給部に接続さ



れている。また、この吐出室15には端板3側に開設された導出口12が連絡路16により接続されている。吐出室15にはモータの回転軸に駆動されるドライブドッグ17が支軸4の軸心線上に配されて架設されており、ドライブドッグ17には複数の凸部18が突設されてが、ドッグ17には複数の凸部18が突設されており、各凸部18は内側歯車回転子7の支軸4周りに没設された凹部19に回転駆動力を伝達し得るようにそれぞれ嵌入されている。

ドライブドッグ17の凸部18と反対側の端部には回り止め部17aが正方形平盤形状に形成されている。この回り止め部17aは、モータのロータコア24に形成された正方形穴形状の凹部24aに嵌入するようになっている。モータはこのトロコイドボンプの軸方向に直列的に配されて、一体的に連設されており、そのロータコア(アーマチュア)24は薄い鉄板を多数枚積層されて形成されている。回り止め部17aが嵌入される凹部24aはこのロータコアの端面に位置する積層

板のうち複数枚に打ち抜きプレス成形されること により形成されている。

そして、回り止め部17aと凹部24aとが嵌合すると、ドライブドッグ17がロータコア24と一体回転するように連結されるため、モータの駆動力がロータコア24、凹部24a、回り止め部17aを介してドライブドッグ17へ伝達されるようになっている。

両回転子5、7の端板3と反対側にはバイアス 手段14が設備されており、このバイアス手段は 各圧力室9においてキャビテーションが生じた場 合、出口圧力がポンプキャビティーに突き戻るの を防止するように構成されている。

すなわち、バイアス手段14はジロータシール20、シールサポート21およびジロータリテーナ22を備えており、これらは両回転子5、7とドライブドッグ17との端面間に順次挟設されている。ジロータシール20は両回転子5、7の端面に当接され、板ばね材料から成るジロータリテーナ22の弾発力によりシールサポート21を介

して押接されている。ジロータシール20はガラス繊維入りの弗累系樹脂シートを用いて適度な可提性を持つ略円板形状に形成されており、両回転子5、7の端面にジロータリテーナ22およびシートサポート21によって押接されることにより、各圧力室9を開塞している。

シールサポート21は内側歯車回転子7の歯数に相当する突片を複数枚(本実施例では10枚)備えており、各突片は内側歯車回転子7の歯と歯との間から外側歯車回転子5までそれぞれ突出されている。また、シールサポート21の隣り合う突片間にはドライブドッグ17の凸部18に係合する切欠部が大略半円形状にそれぞれ穿設されている。ジロータリテーナ22は内側歯車回転子7の歯数の半分の数の脚片を備えており、ドライブドッグ17の凸部18の間から径方向へ延び、ジロータシール20、シールサポート21を押圧するようになっている。

なお、図中、23はリリーフバルブである。 次に作用を説明する。

モータの駆動によってロータコア 2 4 が回転すると、モータの駆動力がロータコア 2 4 の凹部 2 4 a を介して回り止め部 1 7 a からドライブドッグ 1 7 へ伝達されるため、ドライブドッグ 1 7 が回転駆動されることより、この駆動力が内側歯車回転子 7 へと伝達される。

ドライブドッグ17により内側歯車回転子7が 第3図の矢印方向に回転駆動されると、外側歯車 回転子5も同方向に共回りされる。このとき、回 り止め部17aはドライブドッグ17端部の略全 体で正方形の平盤形状に形成されて、ロータコア 24の凹部24aと嵌合されているため、モータ の駆動力が回り止め部17aに集中しても回り止 め部17aが破損することはなく、また、アルコ ール入りガソリン中で使用されても凹部24aと の嵌合は確実に維持されるようになっている。

両回転子5、7の回転に伴って、両者の各トロコイド歯がそれぞれ形成する各圧力室9はその容積を増減されて行く。この容積の増減により吸入口11から作動流体としての燃料が、容積が漸増



されて行く圧力室9に吸い込まれ、また、圧力室9が漸減するにしたがって、燃料はジロータリテーナ22の弾発力に抗してジロータシール20を 提ませて吐出室15へ圧送されて行く。

そして、圧力室9がその容積(両回転子5、7の軸方向長さは変わらないから、その面積)を減少して来ると、ジロータリテーナ22の弾発力に抗しきれなくなるが、その場合に残った燃料は導出口12から圧送される。

ところで、前記ポンプ作動中、外側歯車回転子 5 はカムリング 2 内において内側歯車回転子 7 と 共回りするため、外側歯車回転子 5 はカムリング 2 に 放入されて回り止めされているインサータ 2 Aに対して摺動することに弗素樹別にて一名になり、本実施例にて一ない。このれているの摩擦係数はきわめて、水で、かつ、潤滑性による。外ではいるの内間で、真直度高く形成されている。と たがって、カムリングの内間面に弗素樹脂と こって、カムリングの内間面に弗素樹脂と なって、カムリングの内間面に現る。 たがって、カムリングの内間面に現るによべて、

(

弗素樹脂塗膜の塗りむらによる膜厚の不均一がないため、外側歯車回転子5はカムリング2に対してきわめて円滑に摺動することになる。その結果、前記ポンプ作用がきわめて効率よく実施されることになる。

ところで、ポンプを組み立てる際、ハウジング 1を構成するインレットカバーやフラックスチュープの動方向の力が、カムリング2に加わるうな構造を受けるようで、本実施の力を受けるよう度いかあり、大きなの内では、本実施のインク2のよりなる。したが生じないのようでは、カムリング2のようでは、からに若でのカムには、カムリング2のようでは、カムリング2のようでは、カムリング2のようでは、カムリング2のようでは、カムリング2にできる。したがなく、カムリング2にできる。とができ、生産性をもあることができ、生産性をもあった。

また、トロコイドボンブにおける振動発生の主



原因は、回転子部分における径方向についての振れ回りの動きにあるが、カムリング2にインサータ2Aが嵌入されていると、回転子からの径方向の振動がカムリング2に伝達されるのを、このインサータ2Aが遮断ないしは減衰させるため、振動発生の主原因を抑止ないしは抑制することにより、騒音を低減させることができる。

なお、本考案は前記実施例に限定されるものではなく、その要旨を逸脱しない範囲において、種々変更可能であることはいうまでもない。

例えば、インサータは非素樹脂により一体成形するに限らず、黒鉛やチタン等のような固体潤滑材または減摩材、低摩擦係数を有する材料、自己潤滑性を有する材料により作製してもよい。

前記実施例では燃料供給ポンプについて説明したが、本考案は他のトロコイドポンプ全般に適用することができる。

### 〔考案の効果〕

以上説明したように、本考案によれば、摩擦係 数の小さい材料を用いて形成したインサータをカ

ムリングに嵌入したため、外側歯車回転子の摺動 抵抗をきわめて効果的に低減させることができる とともに、インサータにより回転子の張動を吸収 することができるため、騒音を低減させることが できる。

## 4. 図面の簡単な説明

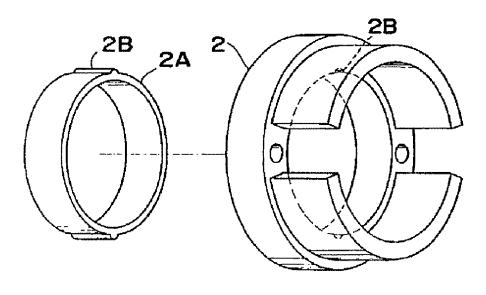
第1図は本考案の一実施例であるトロコイドポンプに使用されるカムリングとインサータを示す部分分解斜視図、第2図はそのトロコイドポンプを示す部分側面断面図、第3図はその正面断面図、第4図は第2図のW-W線に沿う断面図である。

1 …ハウジング、2 …カムリング、2 A …インサータ、2 B …回り止め部、3 …端板、4 …回転軸、5 …外側歯車回転子、6 …凹部、7 …内側歯車回転子、8 …凸部、10 …デッド部、11 …吸入口、12 …導出口、13 …ウエアプレート、14 …バイアス手段、15 …吐出室、16 …連絡路、17 …ドライブドッグ、17 a …回り止め部、17 …ドライブドッグ、17 a …回り止め部、18 …凸部、19 …凹部、20 …ジロータシール、21 …シールサポート、22 …ジロータリテーナ、

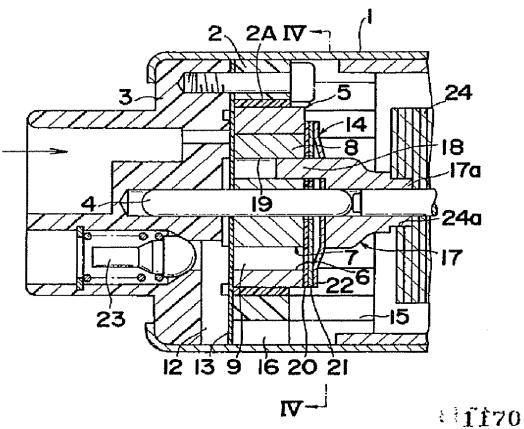
2 3 … リリーフバルプ、2 4 … ロータコア、2 4 a … 凹部。

実用新案登録出願人 高 崎 純 一

第 | 図



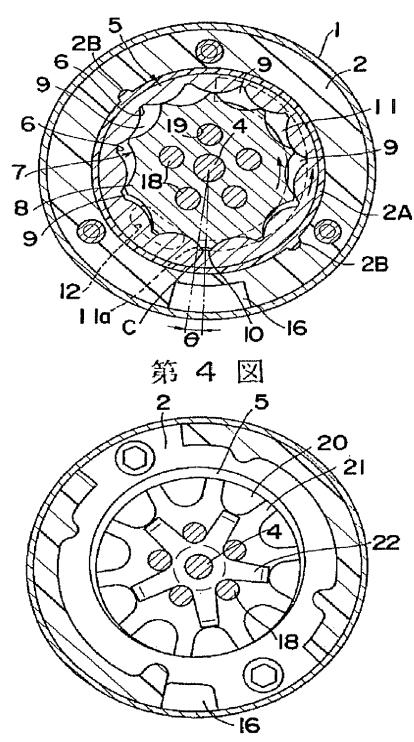
第 2 図



(\_\_\_

実開1-174584

## 第 3 図



(\_\_

1171 美間1-17458≠